

This Page Is Inserted by IFW Operations
and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

**As rescanning documents *will not* correct images,
please do not report the images to the
Image Problem Mailbox.**



PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 08045917 A

(43) Date of publication of application: 16.02.96

(51) Int. Cl.

H01L 21/3065

C23F 4/00

(21) Application number: 07171784

(22) Date of filing: 07.07.95

(62) Division of application: 04068098

(71) Applicant: HITACHI LTD

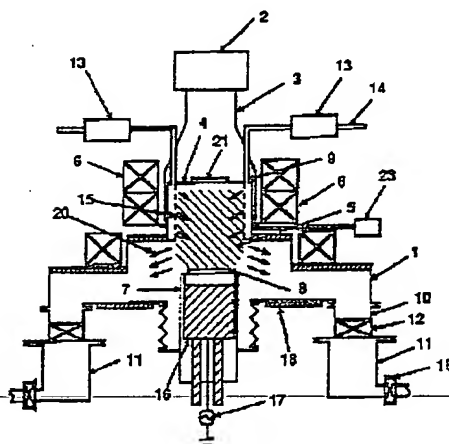
(72) Inventor:
 TSUJIMOTO KAZUNORI
 TAJI SHINICHI
 KANETOMO MASABUMI
 KUMIHASHI KOSEI
 KOBAYASHI JUNICHI
 USUI TAKETO
 MISE NOBUYUKI

(54) PLASMA TREATMENT DEVICE AND PLASMA TREATMENT METHOD

(57) Abstract

PURPOSE: To obtain a device with which a groove and a hole of microscopic dimensions can be etched at high speed in a highly precise manner by a method wherein an exhaust means, with which the gas plasma and the gas generated from the gas plasma are exhausted from a vacuum treatment chamber through a gas exhaust hole at the effective exhaust speed higher than the specific value.

CONSTITUTION: The plasma treatment device is provided with plasma discharge mechanisms 2 to 6, a gas introducing hole 9, a means 7 with which the material to be treated is retained on the place other than the ECR position in a vacuum treatment chamber 1, and means 13 and 14 with which gas is introduced from the gas introducing hole 9 into the vacuum treatment chamber 1. Besides, a means 3 with which electromagnetic waves are introduced into a discharge part 4 for the purpose of generating gas plasma 5 by gas, and a means 11, with which the gas plasma 5 and the gas generated by the gas plasma are exhausted from the vacuum treatment chamber 1 through the gas exhaust hole 10 at the effective exhaust speed of 5001/sec or higher, are provided in the plasma treatment device. An exhaust pump, having the efficiency of exhaust speed of 20001/sec or higher, for example, is used as the means 11 with which the vacuum treatment chamber 1 is evacuated.



(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平 8 - 4 5 9 1 7

(43) 公開日 平成 8 年 (1996) 2 月 1 6 日

(51) Int. Cl.

識別記号

庁内整理番号

F I

技術表示箇所

H01L 21/3055

C23F 4/00

D 9352-4K

A 9352-4K

H01L 21/302

B

審査請求 未請求 請求項の数 7 4 O L (全 2 3 頁)

(21) 出願番号 特願平 7 - 1 7 1 7 8 4
(62) 分割の表示 特願平 4 - 6 8 0 9 8 の分割
(22) 出願日 平成 4 年 (1992) 3 月 2 6 日

(71) 出願人 0 0 0 0 0 5 1 0 8
株式会社日立製作所
東京都千代田区神田駿河台四丁目 6 番地
(72) 発明者 辻本 和典
東京都国分寺市東恋ヶ窪 1 丁目 2 8 0 番地
株式会社日立製作所中央研究所内
(72) 発明者 田地 新一
東京都国分寺市東恋ヶ窪 1 丁目 2 8 0 番地
株式会社日立製作所中央研究所内
(72) 発明者 金友 正文
東京都国分寺市東恋ヶ窪 1 丁目 2 8 0 番地
株式会社日立製作所中央研究所内
(74) 代理人 弁理士 小川 勝男

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 プラズマ処理装置およびプラズマ処理方法

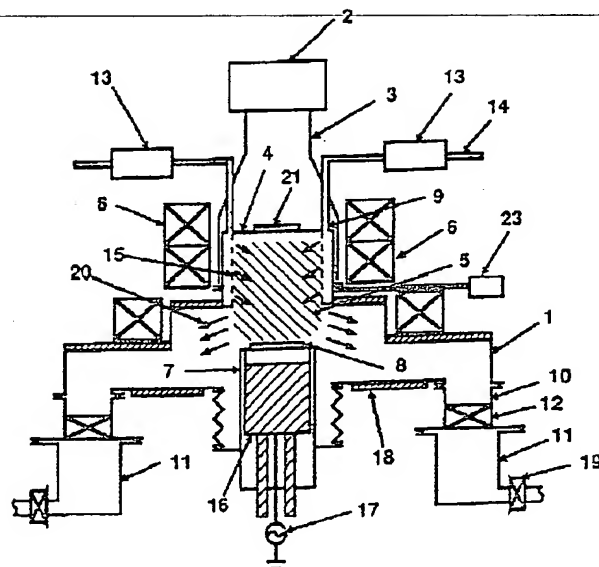
(57) 【要約】

【目的】 微細で深い溝や穴を高真空中で高速エッチングできる方法及び装置を提供することを目的とする。

【構成】 動作圧力を 1 m T o r r 以下、ガス流量を 4 0 s c c m 以上とし、実効排気速度を 1 3 0 0 l / s e c 以上とし、チャンバ内における反応ガスの滞在時間を 1 0 0 m s e c 以下とする。

【効果】 1 m T o r r 以下の高真空中で高いイオンの方向性を保ちながら、1 0 0 0 n m / m i n 以上の高いエッチング速度を得ることができる。

図 1



【特許請求の範囲】

【請求項 1】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内の ECR ポジション以外の場所に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 500 l/sec 以上で排気する手段を有する、被処理物を処理するプラズマ処理装置。

【請求項 2】上記電磁波導入手段は、マイクロ波導入手段であることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3】上記エッチング用ガスを導入する手段は、エッチング用ガス配管とエッチング用ガス配管の先端ガス導入口と、該エッチング用ガスの流量調整器と該エッチング用ガスが該真空処理室内へ導入される時の流速を制御する手段とを有することを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 4】上記流速を制御する手段は、ガス導入口部に設けられた緩衝部であることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 5】上記ガス導入口は、複数の孔を有することを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 6】上記エッチング用ガス配管は複数であり、上記真空処理室の中心軸に対して実質的に対称に配置されていることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 7】上記ガス導入口は、実質的に上記真空処理室の中心軸に向けて配置することを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 8】上記真空処理室内を排気する手段は、排気速度が 2000 l/sec 以上の性能を有する排気ポンプであることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 9】上記排気ポンプは、ターボ分子ポンプであることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 10】上記排気コンダクタンスを可変として実効排気速度を変える手段は、排気部に設けたコンダクタンスバルブであることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 11】上記排気手段は、ガスの排気速度を変える可変制御バルブを有することを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 12】被処理物を真空処理室内に設置し、真空処理室にガスを導入し、該ガスをプラズマ放電し、該ガスプラズマで被処理物を処理し、該ガスを総実効排気速度 800 l/sec 以上の排気手段で、排気すること

を特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 14】上記処理は、少なくとも 15 nm/min 以上のエッチ速度でエッチングをおこなう処理で、ガスの排気を実効排気速度 500 l/sec 以上、処理室内のガス滞在時間を 300 msec 以内にする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 15】上記ガス供給は、処理室内ガス圧力 5 mTorr 以下で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 16】上記ガス供給は、処理室内ガス圧力が 1 mTorr 以下で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 17】上記ガス排気は、処理室内ガス滞在時間が 100 msec 以下で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 18】上記ガス導入は、処理室内ガス流速が音速の $1/3$ 以下で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 19】上記ガス供給は、処理室内ガス圧力が 0.5 mTorr 以下で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 20】上記ガス排気は、処理室内ガス滞在時間が 50 msec 以下で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 21】上記ガス供給は、処理室内に供給されるガス流量が 40 sccm 以上で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 22】上記ガス排気は、実効排気速度 1300 l/sec 以上で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 23】上記ガス排気は、実効排気速度 2000 l/sec 以上で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 24】上記ガス供給は、処理室内に供給されるガス流量が 100 sccm 以上で行なわれることを特徴とする請求項 12 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 25】ガスプラズマの解離を促進する磁場印加手段を有する請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 26】電磁波導入手段が、高周波導入手段であることを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 27】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 800 l/sec 以上で排気する手

段を有する、被処理物を処理するプラズマ処理装置。

【請求項 2 8】上記電磁波導入手段は、マイクロ波導入手段であることを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 2 9】上記エッチング用ガスを導入する手段は、エッチング用ガス配管とエッチング用ガス配管の先端ガス導入口と、該エッチング用ガスの流量調整器と該エッチング用ガスが該真空処理室内へ導入される時の流速を制御する手段とを有することを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 0】上記流速を制御する手段は、ガス導入口部に設けられた緩衝部であることを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 1】上記ガス導入口は、複数の孔を有することを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 2】上記エッチング用ガス配管は複数であり、上記真空処理室の中心軸に対して実質的に対称に配置されていることを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 3】上記ガス導入口は、実質的に上記真空処理室の中心軸に向けて配置することを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 4】上記真空処理室内を排気する手段は、排気速度が 2000 l/sec 以上の性能を有する排気ポンプであることを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 5】上記排気ポンプは、ターボ分子ポンプであることを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 6】上記排気コンダクタンスを可変として実効排気速度を変える手段は、排気部に設けたコンダクタンスバルブであることを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 7】上記排気手段は、ガスの排気速度を変える可変制御バルブを有することを特徴とする請求項 2 7 に記載のプラズマ処理装置。

【請求項 3 8】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 500 l/sec 以上で排気する手段を有し、ガス滞在時間を 300 msec 以下にする、被処理物を処理するプラズマ処理装置。

【請求項 3 9】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれ

より発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 800 l/sec 以上で排気する手段を有し、ガス圧力を 5 mTorr 以下にする、被処理物を処理するプラズマ処理装置。

【請求項 4 0】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内の ECR ポジション以外の場所に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 500 l/sec 以上で排気する手段を有する、被処理物を処理するプラズマ処理方法。

【請求項 4 1】上記排気の際に実効排気速度を変化させることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 2】上記処理は、少なくとも 15 nm/min 以上のエッチ速度でエッチングをおこなう処理で、ガスの排気を実効排気速度 500 l/sec 以上、処理室内のガス滞在時間を 300 msec 以内にする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 3】上記ガス供給は、処理室内ガス圧力 5 mTorr 以下で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 4】上記ガス供給は、処理室内ガス圧力が 1 mTorr 以下で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 5】上記ガス排気は、処理室内ガス滞在時間が 100 msec 以下で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 6】上記ガス導入は、処理室内ガス流速が音速の $1/3$ 以下で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 7】上記ガス供給は、処理室内ガス圧力が 0.5 mTorr 以下で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 8】上記ガス排気は、処理室内ガス滞在時間が 50 msec 以下で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 4 9】上記ガス供給は、処理室内に供給されるガス流量が 40 sccm 以上で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 5 0】上記ガス排気は、実効排気速度 1300 l/sec 以上で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 5 1】上記ガス排気は、実効排気速度 2000 l/sec 以上で行なわれることを特徴とする請求項 4 0 に記載のプラズマ処理方法。

【請求項 5 2】上記ガス供給は、処理室内に供給されるガス流量が 100 sccm 以上で行なわれることを特徴

とする請求項40に記載のプラズマ処理方法。

【請求項53】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 800 l/sec 以上で排気する手段を有し、エッチ速度が 50 nm/min 以上で被処理物を処理するプラズマ処理方法。

【請求項54】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 500 l/sec 以上で排気する手段を有し、エッチ速度が 50 nm/min 以上で、ガス滞在時間を 300 msec 以下にする被処理物を処理するプラズマ処理方法。

【請求項55】プラズマ放電する機構、ガス導入口、ガス排気口を有し、被処理物を真空処理室内に保持する手段、ガス導入口から真空処理室内にガスを導入する手段、該ガスにより放電部にガスプラズマを発生させるために、電磁波を導入する手段、該ガスプラズマ及びこれより発生するガスをガス排気口を通して真空処理室から、実効排気速度 800 l/sec 以上で排気する手段を有し、ガス圧力 5 mTorr 以下にして被処理物を処理するプラズマ処理方法。

【請求項56】上記真空処理室の高さと幅の比は 0.5 以上であることを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項57】上記真空処理室の高さと幅の比は 0.5 以上であることを特徴とする請求項25に記載のプラズマ処理装置。

【請求項58】上記ガス導入口は、上記真空処理室の上部から $1/3$ 以内の高さに配置されていることを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項59】上記ガス導入口は、上記真空処理室の上部から $1/3$ 以内の高さに配置されていることを特徴とする請求項25に記載のプラズマ処理装置。

【請求項60】上記エッチング用ガスの流量調整器は、 40 sccm 以上の流量調整機能を有することを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項61】上記エッチング用ガスの流量調整器は、 40 sccm 以上の流量調整機能を有することを特徴とする請求項25に記載のプラズマ処理装置。

【請求項62】上記試料台は、平面上のテーブル型であり、表面積が 5000 cm^2 以上であることを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項63】上記試料台は、平面上のテーブル型であり、表面積が 5000 cm^2 以上であることを特徴とする請求項25に記載のプラズマ処理装置。

【請求項64】上記真空処理室にエッチング用ガスを導入する手段は、 100 sccm 以上の流量調整機能を有することを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項65】上記真空処理室にエッチング用ガスを導入する手段は、 100 sccm 以上の流量調整機能を有することを特徴とする請求項25に記載のプラズマ処理装置。

【請求項66】上記ガス排気手段は、同一真空処理室に設置された複数のポンプからなることを特徴とし、該ポンプと真空処理室を接続する排気口がウェハ中心軸に対して軸対照に配置されることを特徴とするプラズマ処理装置。

【請求項67】上記複数のポンプは、単体の排気速度が 500 l/sec 以上の排気ポンプであり、かつ、全てのポンプの排気速度の総和が 2000 l/sec 以上となることを特徴とするプラズマ処理装置。

【請求項68】上記ガス排気手段は、同一真空処理室に設置された複数のポンプからなることを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項69】上記ガス排気手段は、同一真空処理室に設置された複数のポンプからなることを特徴とする請求項27に記載のプラズマ処理装置。

【請求項70】上記複数のポンプは、ウェハ中心軸に対して軸対照に配置され、該ポンプと真空処理室を接続する排気口がウェハ中心軸に対して軸対照に配置されることを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

【請求項71】上記複数のポンプは、ウェハ中心軸に対して軸対照に配置され、該ポンプと真空処理室を接続する排気口がウェハ中心軸に対して軸対照に配置されることを特徴とする請求項27に記載のプラズマ処理装置。

【請求項72】上記実効排気速度 $S0$ は、複数の排気ポンプの排気速度 $S1$ から S_n (n はポンプの台数を示す数値)と真空処理室の排気コンダクタンス C により次式で表され、かつ該実効排気速度 $S0$ がポンプ排気速度の総和の $2/3$ 以上となるようにすることを特徴とする請求項1に記載のプラズマ処理装置。

$$1/S0 = (1/\sum S_n) + 1/C$$

【請求項73】上記実効排気速度 $S0$ は、複数の排気ポンプの排気速度 $S1$ から S_n (n はポンプの台数を示す数値)と真空処理室の排気コンダクタンス C により次式で表され、かつ該実効排気速度 $S0$ がポンプ排気速度の総和の $2/3$ 以上となるようにすることを特徴とする請求項25に記載のプラズマ処理装置。

$$1/S0 = (1/\sum S_n) + 1/C$$

【請求項74】上記放電部の大きさは、上端と下端の直

径を変え、下端部直径が上端部直径より大きく、該下端部はエッチング時のウェハの高さより上に位置することとを特徴とする請求項 1 に記載のプラズマ処理装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】 本発明は、微細で深い溝や穴の加工に好適なドライエッチング方法及びドライエッチング装置に関する。

【0002】

【従来の技術】 ドライエッチング技術は、薬液を用いたウェットエッチング技術に比べて微細加工が容易に行えるため半導体集積回路 (LSI) の製造に広く用いられている。従来の反応性イオンエッチング (RIE) 法を用いた場合、エッチング時のガス圧は 10 mTorr から 100 mTorr、反応ガス流量は 10 sccm から 100 sccm である。RIE 法においては、該圧力の下限よりも低いと放電が不安定になり、該圧力の上限よりも高いと等方性エッチングとなる。従来のドライエッチング装置では、排気速度が 1000 l/sec 以下のポンプが多用されており、上記反応ガス流量は上記ガス圧に設定可能な範囲の値が選ばれている。

【0003】 また、特公昭 52-126174 号やソリッド ステート デバイシス アンド マテリアルズ p207, (1990) (Solid State Devices and Materials p207, (1990)) にはマイクロ波プラズマエッチング (ECR) 技術が開示されている。さらに、ドライプロセスシンポジウム p54, (1988) にはマグネトロン放電型 RIE が、ジャーナル オブ バキュームサイエンス テクノロジ 9 (2), 310 (1991) (Journal of Vacuum Science Technology B9 (2), 310 (1991)) にはヘリコン型 RIE 等のドライエッチング装置が開示されている。これらのドライエッチング装置の反応ガス圧力は 0.5 mTorr 以上であり、ガス流量は 20 sccm 以下である。エッチング速度は、例えば、ECR エッチング法の場合、被エッチング物として多結晶シリコン、反応ガスとして塩素 (Cl₂) を用い、ガス圧 0.5 mTorr、ガス流量 20 sccm とすると約 300 nm/min の値が得られている。

【0004】 従来のドライエッチング装置の 1 例として、マイクロ波ドライエッチング装置を図 16 に示す。101 はマイクロ波発生部、102 は導波管、104 は反応ガス用導入口、105 は反応ガス用配管、106 はマスフローコントローラ、107 は発生したプラズマを高密度化するための電磁石、109 はシリコンウェーハ、110 は試料台、111 はチャンバー、112 は高周波電源、114 は真空ポンプ、117 はエッチング処理室をそれぞれ示す。マイクロ波発生部 101 で発生したマイクロ波は導波管 102 を伝わりチャンバー 111 内に導入され、該チャンバー 111 内で反応ガスをプラ

ズマ化する。該プラズマは、試料台 110 上のシリコンウェーハ表面をエッチングする。該ドライエッチング装置においては、一種類のガスは一本のガス配管 105 と一つのマスフローコントローラ 106 を用いてチャンバー 111 内に導入され、該ガス配管 105 はチャンバー 111 に直接取り付けられている。そのガス導入口 104 の開口部の面積は、ガス配管 105 の断面積程度である。チャンバー 111 内のガス圧は、チャンバー内に導入される反応ガスの流量が多いほど高く、真空ポンプ 114 によるチャンバー内の実効排気速度が大きいほど低くなる。ガス圧が 1 mTorr 以上では数十 sccm、0.1 mTorr 台の低ガス圧領域では数 sccm の値が用いられている。また、実効排気速度は真空ポンプの排気速度と排気系統のコンダクタンスで決まり、従来の装置では 400 l/sec 以下である。

【0005】 導入するガス流量に対する処理室内圧力は次式で表される。

$$【0006】 P = (q + Q) / S \quad \cdots (1) \text{ 式}$$

ここで、P (Torr) は処理室内圧力 (処理室内の場合により圧力が異なる場合はプラズマ放電部のガス圧力)、q はガスを導入しない場合の装置からのリーク量、Q は導入ガス流量 (Torr · l/sec)、S は装置の実効排気速度 (l/sec) である。通常の場合、q は Q の 1/1000 以下でありほとんど無視できる。従来装置では、例えば、ポンプの排気速度 (S₁) が約 1000 l/sec 以下のターボ分子ポンプを備え、処理室の排気コンダクタンス (C) は 200 l/sec ~ 1000 l/sec で、この時の実効排気速度 S₀ は複数台の排気ポンプの排気速度 S₁ から S_n (n はポンプの台数を示す数値) と真空処理室の排気コンダクタンス C により次式で表され、

$$1/S_0 = (1/S_1 + \cdots + 1/S_n) + 1/C \quad \cdots (2) \text{ 式}$$

従来は実効排気速度 100 ~ 400 l/sec の排気を行っていた。従って、0.5 mTorr にガス圧を設定すると流すことができるガス流量は 4 ~ 20 sccm となっていた。

【0007】 一方、真空処理室内でのガスの流れやすさを表す量として、ガスの処理室内滞在時間があり、これは次式のように表される。

$$【0008】 \tau = V / S (= PV / Q) \quad \cdots (3) \text{ 式}$$

ここで、V は真空処理室の総容積である。従来装置においては、上記の通り実効排気速度が 100 ~ 400 l/sec で、真空処理室容積が 100 ~ 300 l 程度であり、ガス滞在時間は 400 msec ~ 3000 msec 程度となっていた。

【0009】

【発明が解決しようとする課題】 LSI の微細化に伴い、0.3 μm 程度の寸法の溝や穴の加工技術が要求されてきているが、従来の RIE 法を用いたドライエッチングでは、ガス圧が高いためガスプラズマ中でのイオン

の散乱等により基板に入射するイオンの方向性が乱れ、微細な寸法の溝や穴を高精度に加工することが困難である。

【0010】反応ガス圧を低くすることにより、ガスプラズマ中のイオンの散乱を防止することができる。上記程度の寸法の溝や穴を異方性加工するためには、試料に入射する斜めイオンの入射角度を 1° 以下に抑える必要があり、反応ガス圧(動作圧力)としては 1mTorr 以下、望ましくは 0.5mTorr 以下にする必要がある。但し、プラズマを安定に放電させるためには 0.01mTorr 以上の圧力が必要である。反応ガス圧の低いドライエッチング装置としては、上記ECREッチング装置、マグネトロン放電型RIE装置及びヘリコン型RIE装置がある。しかしながら、従来のドライエッチング装置においては、反応ガス圧が低いと、エッチング速度が小さくなるという問題が生じる。すなわち、エッチングの方向性を高めることと、エッチング速度を高めることとはトレードオフの関係にあり両立することが困難である。

【0011】さらに、LSIを形成するSiウェハの直径は大型化してきており、例えば、上記ECREッチング装置では、ウェハを一枚ごとに真空処理室に搬送してエッチング処理する枚葉式ドライエッチング装置が用いられていた。このような装置を用いると、例えば6インチウェハで 200nm の厚さのポリシリコンをエッチングするために、 $200\sim 300\text{nm/min}$ のエッチ速度で約 $1\sim 2$ 分間の処理時間を要する。直径8インチのウェハを用いると、エッチ速度はエッチング面積依存性(いわゆるローディング効果)のために低下し、処理時間が $2\sim 4$ 分間に増え、エッチング処理速度(スループット)が低下するとの問題が生じる。高周波またはマイクロ波の入力パワーを増大してエッチング速度を高めてスループットを高めると、イオンエネルギーが増大して選択性が低下するとの問題が発生する。上記枚葉式ドライエッチング装置を複数台用いて並列処理することにより、エッチング条件を変えることなくスループットの向上をはかることが可能であるが、装置コストが膨大になる。

【0012】また、上記ECREッチング装置では、ガス導入口の開口部の断面積が小さいために、実効的な排気速度を従来の装置よりも大きくしてエッチング処理室117を流れるガス流量を大きくし、例えば、 1300l/sec 以上にすると、ガス導入口104からチャンバー111へガスが流れ込むときのガス流速が音速近くまで上昇し、流れの中に衝撃波が生じて流れの中の圧力が不均一になる。この状態では試料上のガス密度の均一性だけでなく、放電によるプラズマの不均一や不安定が生じて、エッチング速度の均一性の低下などの問題を生じる。このため、ガスの流速は音速以下、望ましくは音速の $1/3$ 以下にする必要がある。

【0013】また、ガス導入口104が、エッチング処理室117の排気口である試料台110の横の部分に近いところにある構成では、ガス導入口からチャンバー内に入るガスがチャンパー全体に広がる前に排気口から排気されてしまい、効率よくガスが利用されないという問題があった。また、チャンパー形状によってはガスの流れが十分エッチング処理室117の中心に広がらないという問題があった。

【0014】また、一種類のガスを流すのに一つのマスフローコントローラ106と一本のガス配管のみを用いていたので、エッチング処理室117内のガスの流れが偏るためにエッチングの均一性が悪くなるという問題があった。

【0015】さらに、従来の上記装置ではウェハの大口径化が進むにつれ、ガスの流れがエッチング処理室117の中心に十分広がらないという問題があった。

【0016】本発明の目的は、微細な寸法を有する溝や穴を高精度に、かつ、高速にエッチングすることのできるドライエッチング方法及びドライエッチング装置を提供することにある。

【0017】本発明の他の目的は、スループットの大きなドライエッチング方法及びドライエッチング装置を提供することにある。

【0018】本発明の他の目的は、異方性の高いドライエッチング方法及びドライエッチング装置を提供することにある。

【0019】本発明の他の目的は、選択性の高いドライエッチング方法及びドライエッチング装置を提供することにある。

【0020】本発明の他の目的は、 1mTorr 以下、望ましくは 0.5mTorr 以下の低ガス圧力において $500\sim 1000\text{nm/min}$ 以上、望ましくは $1000\sim 2000\text{nm/min}$ 以上の高エッチ速度を得るドライエッチング方法を提供することにある。

【0021】本発明の他の目的は、均一性の良好なドライエッチング方法及びドライエッチング装置を提供することにある。

【0022】本発明の他の目的は、ウェハ表面や処理室内壁への反応生成物の再付着による汚染の少ないドライエッチング方法及びドライエッチング装置を提供することにある。

【0023】

【課題を解決するための手段】上記目的は、第一に、真空処理室内におけるガス圧を 5mTorr 以下望ましくは 1mTorr 以下とし、かつ、実効排気速度 500l/sec 以上で反応ガスの滞在時間を 300msec 以下、望ましくは実効排気速度 1300l/sec 以上で反応ガスの滞在時間を 100msec 以下とすることにより達成される。

【0024】図33に、本発明の排気速度、ガス圧力制

御範囲とその効果を示す。前述したように、ガス圧力は、エッチング方向性（異方性）を制御するパラメータであり、排気速度はエッチ速度を制御するパラメータである。従来エッチングでは、実効排気速度は約400 l/sec以下の低速排気のため、マイクロ波エッチング等高密度プラズマエッチング装置を用いても低エッチ速度の問題があり、また低ガス圧において入射粒子の方向性が揃ってもマスクとの選択比が小さいこと等のため実際には高異方性加工が困難であった。

【0025】本発明の主な適用範囲は、図に示す三つの領域に分けることができる。すなわち、(1)ガス圧力の領域によらず、従来の1.5倍以上の中程度のエッチ速度高速化を目的とする領域、すなわち、実効排気速度800 l/sec以上を必要とする領域、(2)従来の1.5倍以上の中程度のエッチ速度高速化、従来の1.5倍以上の中程度の高異方性を目的とする領域、すなわち、実効排気速度500 l/sec以上、ガス圧力5mTorr以下を必要とする領域、(3)従来の2倍以上の高速化、従来の2倍以上の高異方性を目的とする領域、すなわち、実効排気速度1300 l/sec以上、ガス圧力1mTorr以下を必要とする領域、である。

【0026】プロセス向上の点のみからすると(3)の方式が最適であるが、半導体製造プロセスには種々の加工工程があるため、装置のコストを考慮にいと、低コストで要求性能を得るために、(1)や(2)の適用法も可能である。

【0027】前述の(1)式により、ガス圧力P、排気速度S、ガス流量Qの関係は、 $P=Q/S$ で表されるので、上記手段を満足するために必要なガス流量は必要最低ガス圧力を0.1mTorr、実効排気速度を800 l/secとすると32sccmとなる。しかし、実際にはガス圧力の微調整をするため、この変動分を考慮し、望ましくは40sccm以上となる。

【0028】ここで、ガス圧力は0.01mTorr以下で放電が不安定になるので、ガス圧力の下限は0.01mTorrを超えることが望ましい。

【0029】また、排気速度は装置の大きさを考慮にいと、最大でも実効排気速度100000 l/secを超えるべきではない。

【0030】また、ガス滞在時間は、真空処理室の容積と上記排気速度の上限、及びエッチング表面反応の反応時間を考慮に入れると、0.1msec以上とするべきである。

【0031】また、ガス流量は、ガスの使用コストとガス流制御を考慮に入れると、10000sccmを超えるべきではない。

【0032】第二に、前項の目的は、ガス導入口の面積を広げて導入ガスの流速を音速の1/3以下とするこ

と、ガス導入口とガス配管の間にガスバッファ室を設けること、排気口と試料台とを近接して設け、該試料台とチャンバへのガス導入口取り付け位置を離すとともに、該チャンバの中心方向に設けること、マスフローコントローラでガス流量を制御してガスを流すガス配管及びガス導入口をチャンバの周りに対称性よく複数取り付け、ガスの流れを制御するじゃま板をチャンバ内に設けること、エッチング処理室の高さ/幅の比を0.5以上とすること、ガス導入口の高さをエッチング処理室の上部から1/3以内の位置に設けること、排気系とエッチング処理室の間に真空バッファ室を設けること、典型的には、ポンプの排気速度を2500 l/sec以上、望ましくは4000 l/sec以上にし、排気コンダクタンスを2000 l/sec以上、望ましくは3000 l/sec以上にして実効排気コンダクタンスを1300 l/sec以上にするこ等により、効果的に達成される。

【0033】第三に、前項の目的は、チャンバ内における反応ガスの滞在時間を100msec以下とするとともに、さらに大型ベッセルを用いて大口徑ウェハを多数枚を同時にバッチ処理することにより達成される。

【0034】さらに、上記目的は、大型ベッセル内の試料台の中心部に排気口を設けること、大型ベッセルの真空室内に導入するガス流量を100sccm以上とすること、試料台となる電極面積を5000cm²以上とすること、処理室、及び排気管の総排気コンダクタンスを3300 l以上とし、かつ、排気速度5000 l/sec以上の排気ポンプを用いること、実効排気速度を2000 l/sec以上とすること等により、効果的に達成される。

【0035】

【作用】従来のドライエッチング装置では、ガス圧力を低くするとエッチング速度は著しく減少し、実用的なエッチング速度が得られなくなる。これは、ガス圧力を低くすると反応室内のイオン数が減少するためであると考えられている。本発明者らは、ガス圧力を低くし、かつ、高エッチング速度を得るために種々の検討を重ねた。その結果、イオンが最初に被エッチング物と衝突する際、エッチングが生じることを見出した。即ち、未反応のイオン（反応性ガス）が既反応イオン（反応生成物）に比べて反応室内に多数存在すれば、ガス圧力が同一でもエッチング速度を高めることができることを見出した。そこで、さらに、未反応のイオンと反応生成物との割合を決定する要因について検討を行った。

【0036】図5は、ガス流量を変化させた時の反応性ガスと全入射粒子（反応性ガス+反応生成物）の基板への入射割合Rを計算した結果である。即ち、該入射割合Rは、

$$R = 1 / (1 + 2 \cdot 735 \times 10^{-7} C \cdot A \cdot P / (a \cdot Q)) \quad \dots (1)$$

4) 式

で与えられる。ここで、 C は被エッチング物及びエッチングガスにより決まる定数で、0.1 から 1.0 の範囲の値を有する。 A はエッチングされる面積、 P はガス圧、 α はガスの利用率を表し、エッチング装置における導入ガスの放電効率やエッチング処理室の形状等により決まる定数で 1.0 から 100% の範囲の値を有する。 Q はガス流量である。図 5 は、エッチング面積 A を 78.5 cm²、ガス利用率 α を 42%、ガス圧力を 0.5 m Torr として表示したものである。この結果から、反応性ガスの割合はガス流量とともに増大することがわかる。一方、図 6 にガス流量を変化させた時のガス滞在時間の変化を式 (3) を用いて計算で求めた結果を示す。ガス流量が増大するとガス滞在時間は急激に減少する。従って、ガス流量の増加にともないエッチング反応を阻害する反応生成物の処理室内滞在時間が減少し、速やかに処理室外に排気されるため、エッチング反応が促進され、エッチング速度が増大する。しかしながら、単にガス流量を大きくすると、図 17 に示すように動作圧力

(ガス圧力) が大きくなり、その結果、異方性が低下する。動作圧力 (ガス圧力) を変えず、ガス流量を大きくする方法については、図 17 に示すように実効排気速度 (エッチング処理室内におけるガス流量) が大きいほど同一動作圧力でのガス導入口でのガス流量が大きくなることになる。即ち、実効排気速度を大きくすることにより、同一動作圧力でのガス流量を大きくすることができる。

【0037】図 7 は反応性ガス及び全入射粒子の割合とガス滞在時間との関係を式 (3) 及び式 (4) を用いて求めた結果を示す。なお、真空処理室内の総容積は 100 l、エッチング面積 A は 78.5 cm²、ガス利用率 α は 42% として求めた。

【0038】図 7 から、ガス滞在時間の減少とともに反応性ガスの割合が増大し、1 sec から 100 msec の間に大幅に変化することがわかる。従って、エッチング反応を効率良く行うためには、反応性ガスの割合をウェハ入射全粒子の 60% 以上とした場合、図 5 からガス流量を 40 sccm 以上、望ましくは 100 sccm 以上、また、図 7 からガス滞在時間を 100 msec 以下、望ましくは 50 msec 以下にすればよいことがわかる。

【0039】エッチング処理室内の容積が 1000 l 以下の場合、該室内を流れるガス流量を 1300 l/sec 以上とすることにより、上記ガス滞在時間を実現できる。また、ガス導入口の総開口部面積を 150 cm² とすることによりガス導入口でのガス流速を音速の 1/3 以下とすることが可能となり、ガスの流れが圧縮性になることを防ぐことができた。これにより、ガスの流れに発生する衝撃波を抑えることができ、プラズマの不安定性や不均一性を抑制することができた。

【0040】ガス導入口を、エッチング処理室の排気口である試料台の横の部分から遠い位置に取り付けた結果、ガスの流れがチャンバー内に十分広がるようになり、効率よくガスがプラズマ化されるのでエッチング処理速度と均一性が増加した。またその向きをチャンバー中心方向に向けたためにチャンバー中心方向にガスが十分流れるようになり、そのためエッチング速度と均一性が向上した。

【0041】マスフローコントローラでガス流量を制御してガスを流すガス配管をチャンバーの周りに対称性よく複数取り付けることにより、チャンバー内のガスの流れの偏りを防止することができた。その結果、エッチングの均一性が上昇した。ガス導入口の取り付けも対称性を考慮したため、ガスの流れの均一性が改善された。また、じゃま板を取り付けることにより、チャンバー内のガスの流れを制御することが可能になり、特にプラズマを生成する場所にガスの流れを作ることができ、エッチング速度が増加した。

【0042】チャンバーの高さ/幅の比を 0.5 以上にするることにより、チャンバー中心方向へ十分にガスが流れるようになった。これを図 15 を用いて説明する。図に示したのはエッチング処理室内のガスの流れの密度がエッチング処理室の高さ/幅の比にどのように影響を受けるかをシミュレーションした結果である。エッチング処理室の高さ/幅の比を大きくすればエッチング処理室の中心であるウェハ上部の流れの密度が大きくなり、均一性が向上することがわかる。このように本発明ではエッチング処理室の中心へ効率よく均一にガスが流れるようにできたので、プラズマ密度が増加し、プラズマの均一性がよくなった。その結果、低圧力領域でもエッチング速度が速く均一性の良いエッチングを行うことができるようになった。

【0043】ドライエッチング装置では動作圧力が低いほど、プラズマからウェハに入射するイオンの散乱の頻度が減り、エッチングの異方性が高くなる。本発明によれば、実用的なエッチング速度で低圧力動作による異方性エッチングを均一性よく行なうことができる。

【0044】大型の真空処理室を用いてドライエッチングを行うことにより、一度に多数の試料を処理することができるのでスループットを向上することができる。大型ベッセルを用いた場合、特に、エッチング反応によって発生する反応生成物を速やかに処理室外に排気することが重要である。そのために、高速排気が必要である。従来装置では、例えば、ポンプ排気速度が約 1000 l/sec 以下のターボ分子ポンプを備え、排気コンダクタンス C が 200 l/sec ~ 1000 l/sec で、100 ~ 400 l/sec であった。従って、5 m Torr にガス圧力を設定すると流すことができるガス流量は 40 ~ 200 sccm となっていた。本発明で

は、大型ベッセル装置において前述のような高速排気ポンプと大きい排気コンダクタンスにより実効排気速度1300 l/sec以上、望ましくは2000 l/sec以上にし、5mTorrで800 sccmのガス流量を流すことが可能である。

【0045】図18は真空処理室容積を100 lから10000 lまで変化させた場合の、実効排気速度とガス滞在時間の関係を示す。処理室容積が100 lの場合実効排気速度を700 l/sec以上、容積500 lでは3600 l/sec以上、容積10000 lでは70000 l/sec以上の実効排気速度とすることにより、ガス滞在時間を100 msec以下にすることができる。一例として実効排気速度70000 l/secを実現するためには、前記(2)式から、例えば140000 l/secの排気速度のポンプを用い、140000 l/secの排気コンダクタンスの真空処理室を用いればよい。

【0046】また、試料台の中心部に排気口を設けることにより、試料台の中心と周辺での処理ガス密度を均一にすることができる。

【0047】

【実施例】

(実施例1) 本発明による高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置の一実施例を図1に示す。真空処理室1にエッチングガスを導入し、マイクロ波発生器2において2.45GHzの高周波を発生させ、これを導波管3により放電部4に輸送してガスプラズマ5を発生させる。高効率放電のために磁場発生用のソレノイドコイル6が放電部周囲に配置され、875ガウスの磁場により電子サイクロトロン共鳴(Electron Cyclotron Resonance: ECRともいう)により高密度のプラズマが発生される。放電部には試料台7があり、この上に設置されたウェハ8をガスプラズマによりエッチング処理する。処理後のエッチングガスはガス導入口9から放電部4、真空処理室1を経て排気管10から排気ポンプ11により真空処理室外へ排出される。この際、コンダクタンスバルブ12を可変にすることにより、排気速度を変えることができる。処理ガスはガス流量コントローラ13を通しガス配管14を経てガス導入口9からメッシュ状に小孔の開いたバッファ室15を通して放電部4へ導入される。ガス導入口9は2個所以上設け、放電部中心軸に対して対称に配置した。エッチング時のガス圧力はプラズマ放電部に設置したガス圧力センサ23により測定した。これにより、プラズマ放電部におけるガス流量、ガス圧力、ガス排気速度、ガス滞在時間を決定できる。ウェハを設置する試料台には、ウェハを0℃以下に冷却する冷却機構16が備えられ、13.56MHzから400KHzのRFバイアス17が印加できる。真空処理室にはヒータ18が付いており、50℃以上に加熱できる。

【0048】排気ポンプには排気速度2000 l/secのターボ分子ポンプ2台を用い、総排気速度4000 l/secにして放電部の中心軸に対して対称に配置した。また、真空処理室の実質的なガス排気口部分10もウェハ中心軸に対して対照に配置した。これにより、排気コンダクタンスを極力大きくしながら、ガスの流れをウェハ中心に対して対照にすることができた。ガスの通路となる放電部、真空処理室、排気管及びコンダクタンスバルブの総排気コンダクタンスは4000 l/secとした。このために、放電部4の下方部の直径を上方部より大きくし、これにともなって、この部分に設置する磁場コイル6の直径も、その上部に位置するコイル直径より大きくした。エッチング時のウェハ位置は、最下段のコイルの厚み方向の中心よりも下に位置させ、放電部の下方の排気コンダクタンスを極力大きくする構造とした。この時、最大実効排気速度は2000 l/secである。また、放電部、真空処理室、排気管の総容積は100 lであり、真空処理室内のガス滞在時間は前述の(3)式より50 msecである。

【0049】この高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置を用いて、Siトレンチに用いられるSi単結晶のエッチングを行なった。試料は、Si基板を500nmの厚さに熱酸化膜し、その上にホトレジストマスクを形成し、酸化膜をドライエッチングして直径0.1μmから1.0μmのホールパターンを形成後、ホトレジストを除去してSiO₂マスクを形成したものである。エッチングガスにはCl₂を用い、ガス圧力0.5mTorr、マイクロ波パワー500W、RFバイアスは2MHzで20W、ウェハ温度は-30℃とし、ガス流量を2から100 sccmまで変化させた。磁場強度分布は放電部の上方から下方に向けて小さく、ECR条件を満たす875ガウスの位置はウェハ上方40mmであった。この時のSiエッチ速度のガス流量依存性を図2に示す。2 sccmでは80 nm/minのエッチ速度はCl₂ガス流量とともに増加し、100 sccmにおいて1300 nm/minとなった。また、同様のエッチング条件による、ガス圧力とSiのマスクからのアンダーカット量の関係を図3に示す。Siのエッチング形状は、0.5mTorrの低ガス圧力であるため高い方向性が得られ、5μmの深さのSi深孔のアンダーカット量は0.03μm以下で、ガス流量依存性はほとんどなかった。図4に、本発明による実効排気速度2500 l/secの装置、及び従来の実効排気速度150 l/secの装置を用いた場合のSiエッチング速度のガス圧力依存性を示す。エッチング条件は図2の結果におけるものと同様である。従来エッチング装置ではガス圧力低下とともにSiのエッチング速度は大幅に減少している。これはガス滞在時間が470 msecと長く、また、排気速度が遅いため低ガス圧でガス流量が減少していることによる。高排気速度の本発明装置を用いると、

0.5mTorr以下の低ガス圧において従来装置の10倍以上のエッチ速度が得られ、0.5mTorr以下で1 μ m/min以上の高速エッチングを行なうことができた。一方、エッチング速度の孔径依存性は小さく0.1 μ mから1.0 μ mの間の孔径において速度差は3%以内であった。また、ガス流量を変化させても、SiO₂のエッチ速度はほとんど変化せず、ガス流量100sccmにおいてエッチングマスクに用いたSiO₂との選択比(Si/SiO₂)は約50であった。

【0050】また、リンドープポリシリコンのエッチングでも図2および図3とほぼ同様の結果が得られ、Cl₂流量100sccmで1500nm/minで、アンダーカット量は0.03 μ m以下であった。

【0051】(実施例2)図1に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置により、コンタクトホールに用いられるSiO₂のエッチングを行った。試料はSi基板上に2 μ mの厚さにCVD法でSi酸化膜を形成し、その上に、ホトレジストマスクを形成した。エッチングガスにはCHF₃を用い、ガス圧力0.5mTorr、マイクロ波パワー500W、RFバイアスは800KHzで200W、ウェハ温度は-30℃とし、ガス流量を2から100sccmまで変化させた。2sccmでは50nm/minのエッチ速度はCl₂ガス流量とともに増加し、100sccmにおいて500nm/minとなった。SiO₂のエッチング形状は、0.5mTorrの低ガス圧力であるため高い方向性が得られ、2 μ mの深さのSiO₂深孔のアンダーカット量は0.05 μ m以下で、ガス流量依存性はほとんどなかった。さらに、エッチング速度の孔径依存性は小さく0.1 μ mから1.0 μ mの間の孔径において速度差は3%以内であった。また、ガス流量を2sccmから100sccm増大させた時のSiO₂とホトレジストとの選択比は、2倍以上増大した。

【0052】(実施例3)図8に高速排気反応性イオンエッチング(RIE)装置の実施例を示す。磁場コイルを備えた磁場印加型であるため、1mTorr以下でも放電は可能である。真空処理室1にエッチングガスを導入し、13.56MHzの高周波で放電しガスプラズマ5を発生させる。放電部には試料台7があり、この上に設置されたウェハ8をガスプラズマによりエッチング処理する。処理後のエッチングガスはガス導入口9から真空処理室1を経て排気管10から排気ポンプ11により真空処理室外へ排出される。この際、コンダクタンスバルブ12を可変にすることにより、排気速度を変えることができる。処理ガスはガス流量コントローラ13を通しガス配管14を経てガス導入口9からメッシュ状に小孔の開いたバッファ室15を通して真空処理室1へ導入される。ガス導入口9は2個所以上設け、放電部中心軸に対して対称に配置した。ウェハを設置する試料台には、ウェハを0℃以下に冷却する冷却機構16が備えら

れている。真空処理室にはヒータ18が付いており、50℃以上に加熱できる。

【0053】排気ポンプには排気速度2000 l/secのターボ分子ポンプ2台を放電部の中心軸に対して対称に配置した。ガスの通路となる放電部、真空処理室、排気管及びコンダクタンスバルブの総排気コンダクタンスは4000 l/secとした。この時、実効排気速度は2000 l/secである。また、放電部、真空処理室、排気管の総容積は100 lであり、真空処理室内のガス滞在時間は前述の(3)式より50msである。

【0054】図8に示す高速排気反応性イオンエッチング装置により、多層レジストマスクに用いられるホトレジストのエッチングを行った。試料は、Si基板上にホトレジストを1.5 μ mの厚さに塗布しベークし、SOG(Spin-On-Glass)やチタンシリカ等の中間層を形成し、その上にホトレジストでパターニングを行った後、中間層をドライエッチングして下層ホトレジストをエッチングするためのマスクを形成したものである。エッチングガスにはO₂を用い、ガス圧力0.5mTorr、RFパワー500W、ウェハ温度は-100℃とし、ガス流量を2から100sccmまで変化させた。2sccmでは100nm/minのエッチ速度はCl₂ガス流量とともに増加し、100sccmにおいて1000nm/minとなった。レジストのエッチング形状は、0.5mTorrの低ガス圧力であるため高い方向性が得られ、1.5 μ mの深さのレジストのアンダーカット量は0.05 μ m以下で、ガス流量依存性はほとんどなかった。さらに、エッチング速度の孔径依存性は小さく0.1 μ mから1.0 μ mの間の孔径において速度差は3%以内であった。

【0055】(実施例4)本発明の一実施例を図9に示す。マイクロ波発生器101から発生したマイクロ波は導波管102を通り、マイクロ波導入口を通してチャンバー111内のエッチング処理室117に送られる。ガスはマスフローコントローラ106で流量を調節した後、ガス配管105を通してエッチング処理室117に送られる。ガスはガス配管105の後に備え付けられたガス導入口104を通してエッチング処理室117に広がる。

【0056】エッチング処理室117に入ったガスはじゃま板108により流れを制御されてエッチング処理室117の中心部の密度が均一になるように流れる。このガスの流れはウェハ109の上部でマイクロ波により励起されてプラズマ状態になる。このプラズマにより活性な粒子を生成してウェハのエッチングを行なう。この時に電磁石107により外部磁場を印加することによりマイクロ波のエネルギーが効率よくプラズマに伝わるように調整する。

【0057】試料台には高周波電源112により高周波

電圧を印加することができる。この電源によりウェハー 109 にバイアス電圧を印加して入射イオンの方向性やエネルギーを制御する。この試料台に冷却機構や加熱機構を装備すればウェハー温度を制御したエッチングを行なうこともできる。

【0058】ガス導入口 104 からチャンバー 111 内に入り、エッチング処理室 117 でプラズマ状態になってウェハー 109 でエッチング反応に用いられたガスの流れは、反応生成物とともにエッチング処理室 117 からみた排気口である試料台 110 の横を通り、排気バッファ室 113 を介して真空ポンプ 114 により排気される。

【0059】高排気速度の真空ポンプを用いるときや、真空ポンプを複数用いるときには、チャンバー 111 に直接真空ポンプ 114 を取り付けるのではなく、排気バッファ室 113 を介してチャンバー 111 に取り付けることにより、エッチング処理室 117 からみた排気口である試料台の横の排気速度を均一化することができる。その結果、ガスの流れにムラがなくなるために、均一性のよいエッチングが可能になる。

【0060】本実施例のガスの流れを制御するための構成要素にはガス導入口 104 とじゃま板 108 と排気バッファ室 113 がある。

【0061】ガス導入口 104 は従来の装置では特に何も処理がされていなかった。ガス配管 105 をチャンバー 111 に直接接続し、その接続位置も特に考慮はされていなかった。従来の装置の一例を図 16 に示している。ガス配管 105 はチャンバー 111 に直接取り付けである。

【0062】本発明ではガス導入口の開口部の面積を広げることにより、ガス流速が音速の $1/3$ を越えないようにすることの特徴とする。図 9 に示した実施例ではガス配管 105 がチャンバー 111 と接続する部分にガス導入バッファ室 116 を設けて、そのバッファ部の壁面に複数のガス導入口 104 を設けることにより、ガス導入口の開口部面積を増やしてガス流速を音速の $1/3$ 以下に抑えている。

【0063】マスフローコントローラ 106 通してガス配管 105 を流れるガスの圧力は 1 気圧程度であり、そのガスを直接チャンバーの中に流し込むと、圧力差からチャンバーにガスが入るところで流れが乱れやすい。本実施例ではガス配管 105 とチャンバー 111 との間にガス導入バッファ室 116 を設けたことにより、圧力差による流れの乱れを抑えることもできる。

【0064】さらに本実施例ではマスフローコントローラ 106 を含めたガス配管 105 をチャンバーの周りに対称性を考慮して複数取り付けることにより、ガスの流れの均一性を上げている。

【0065】プラズマはエッチング処理室の中心付近に生じる方が活性粒子が効率良くウェハーに入射し、均一

性も上昇する。エッチング処理室 117 の壁面に沿って流れるガスの流れはエッチングに対する寄与が小さい。そこで本実施例ではこのチャンバー 111 の壁面を流れるガスの流れをチャンバーの中心付近に流れるように流れを制御するために、じゃま板 108 を取り付け付けた。じゃま板 108 は流れのコンダクタンスを悪くする副作用もあるので、あまり大きなものを取り付けると逆効果になる可能性もある。本実施例ではガス導入口 104 から、エッチング処理室 117 の排気口になる試料台 110 とチャンバー 111 の間の隙間が見えなくなり、かつウェハー 109 の上にかからないようにした。

【0066】さらに本実施例ではチャンバー 111 と真空ポンプ 114 の間に排気バッファ室 113 を取り付け付けたことも流れを制御する特徴の一つである。流れを均一にするためには排気系も対称性がよいことが望ましい。しかし、試料台 112 にはバイアス印加電圧のための高周波電源 112 を接続したり、ウェハー 109 の温度制御をする低温ドライエッチングを行なうために、冷媒を流すための冷却機構を取り付けたりする必要がある。そのために、真空ポンプを含めた排気系を対称性良く配置することは難しい。本実施例で取り付け付けた真空バッファ 113 は真空ポンプ 114 の排気能力がエッチング処理室 117 の排気部分に均一にかかるようにする働きがある。さらに排気能力を上げるために複数の真空ポンプを取り付けるときなども、排気バッファ室 113 はエッチング処理室 117 の排気を均一にする働きの効果が高い。

【0067】図 10 は本実施例のチャンバー 111 のガス配管 105 を含んだ水平方向の断面図である。ここではガス配管 105 は 4 本取り付けであるが、ガス導入バッファ室 116 があるのでガス配管 105 は 1 本でもよい。しかし流れを均一にするためには対称性を考慮して複数本取り付けの方がよい。

【0068】以上のような構成のマイクロ波ドライエッチング装置を用いて $0.3 \sim 0.5 \mu\text{m}$ の穴や溝を Si 基板表面に形成した。試料はレジストマスク、もしくは SiO_2 マスクによりパターンを形成したものをを用い、マイクロ波パワー 400 W、圧力 0.5 mTorr、ガス流量 50 sccm、RF バイアス 30 W (13.56 MHz) の条件で、SF₆ ガスを用いた。その結果、エッチング速度は 500 nm/min 以上であった。また、サイドエッチ量は $0.05 \mu\text{m}$ 以下であり、良好な垂直形状を得ることができた。

【0069】(実施例 5) 図 11 は本発明の他の一実施例を示したものである。この実施例ではガス導入バッファ室 116 を円周状ではなく、ガス配管 105 に対応した数の孤立したガス導入バッファ室 116 を取り付け付けた。均一性を比べると図 9 に示した実施例の方がよいが、装置を作成するのは、図 11 に示した実施例の方が簡単にできるという長所がある。

【0070】じゃま板103も円周状でなく、孤立したものを複数取り付けする方法がある。また円周状のじゃま板108をチャンパー111の違う高さの場所に複数取り付けたり、円周状のじゃま板と孤立したじゃま板を組み合わせて使ったり、大きさや形の違うじゃま板をチャンパー111内のさまざまな部分に取り付けて、ガスの流れを制御することができる。このように、バッファ室116を設けることにより、該室を設けない場合に比べて8インチウェハ内のエッチング速度の均一性が2倍以上向上し、 $\pm 10\%$ 以下にすることができた。

【0071】（実施例6）図12は本発明の一実施例として他のガス配管法を説明したものである。この例ではガス配管105がチャンパー111に複数の部分で接続しているのに対し、ポンペ115から流れてくるガスを1つのマスフローコントローラ106だけで流量を制御している。1つのマスフローコントローラだけで流量を制御しているので、流量を正確に制御でき、装置構造も簡単にできるという長所があるのに対し、マスフローコントローラ106からチャンパー111までのガス配管105の距離が変わってくるために、エッチング処理室117内のガスの流れの均一性が多少悪くなる欠点がある。しかし、ガス導入口バッファ室116の大きさや場所によって変化させたり、ガス導入口104の開口面積や開口率を場所によって変化させたり取付け高さを調節することにより、ガスの流れの均一性をシステムとして調整することもできるので、均一性の低下は実用上はそれほど問題にならない。

【0072】このように、複数のガス配管105を用いることにより、単一ガス配管の場合に比べて8インチウェハ内のエッチング速度の均一性が2倍以上向上し、 $\pm 10\%$ 以下にすることができた。

【0073】（実施例7）図13は本発明の一実施例として他のガス配管法を説明したものである。チャンパー111に接続する複数のガス配管105に対して、それぞれ一つ以上のマスフローコントローラ106を用いて1つ以上のポンペ115からのガス流量を制御することが本実施例の特徴である。それぞれのマスフローコントローラ106を流れるガス流量を調整することによりチャンパー111内のガスの流れを均一にすることができる。また同一ガス種のポンペを複数用いることによりそのガスのエッチング処理室内の流れを均一にするという使用法の他に、異なる種類のガス種をエッチング処理室で混合するために違うガス種のポンペを使用する方法も行なうことができる。それぞれのガス種に対するガス配管の数や位置、そしてその中を流れるガス流量を調節することにより、異なる種類のガスを十分均一に混合して、なおかつその混合ガスのエッチング処理室内での流れを均一にすることができる。このように、複数のガス配管105と複数のガスポンペを用いることにより、単一ガス配管、単一ガスポンペを用いる場合に比べて8イ

ンチウェハ内のエッチング速度の均一性が2倍以上向上し、 $\pm 10\%$ 以下にすることができた。

【0074】（実施例8）本発明の他の一実施例を図14に示す。この実施例ではマイクロ波導入窓103の下にガス導入バッファ室116を取り付け、ウェハ109の上部にガス導入口104を形成した。この方法はガスの流れの均一性が良くなり、特にチャンパー中心部のガス流量密度が増加するという長所を持つ。しかしマイクロ波の通り道にガス圧力が高い部分が生じるために、マイクロ波の進行を妨げたり、ガス導入バッファ室116内で放電を起こす可能性があるという問題点もある。しかしこれはマイクロ波のパワーや電磁石107による調整、ガス導入口バッファ室116内の圧力上昇を抑えるためにガス流量に時間変動をかけたり、その時間変動と同期してマイクロ波を投入するようにして回避することができるために、実用上はそれほど問題ではない。

【0075】（実施例9）本発明による大型ベッセル高速排気反応性イオンエッチング（RIE）装置の実施例を図19示す。真空処理室201にエッチングガスを導入し、13.56MHzの高周波202で放電しガスプラズマ203を発生させる。真空処理室は直径120cm、高さ約40cmの円筒型で、電極は平行平板型のカソードカップリング型で、上部電極204がアース電位、下部電極205が高周波印加電極であり、下部電極がウェハを載置する試料台になっている。下部電極の直径は90cmで、エッチングの均一性向上のため、下部電極中央部にも処理ガスを排気できる直径10cmの排気口206を設け、下部電極の中央と周辺の両方から真空処理室外へ排気した。電極面積は約6300cm²あり、8インチウェハ207を6枚載置して同時にエッチング処理した。処理ガスの排気速度はコンダクタンスバルブ208を可変にすることにより変えることができる。処理ガスはガス流量コントローラ209を通しガス配管210を経てガス導入口211からメッシュ状に小孔の開いたバッファ室212を通して真空処理室201へ導入される。ガス導入口211は2個所以上設け、放電部中心軸に対して対称に配置した。ウェハを設置する試料台には、ウェハを0℃以下に冷却する冷却機構213が備えられている。真空処理室にはヒータ214が付いており50℃以上に加熱できる。

【0076】排気ポンプには排気速度6000 l/secのターボ分子ポンプ2台を放電部の中心軸に対して対称に配置した。ガスの通路となる放電部、真空処理室、排気管及び全開のコンダクタンスバルブの総排気コンダクタンスは12000 l/secであった。この時、実効排気速度は6000 l/secである。また、真空処理室、排気管の総容積は約5.0 lであり、真空処理室内のガス滞在時間は前述の(3)式より83msecである。

【0077】図19に示す高速排気反応性イオンエッチ

ング装置により、Si 単結晶のエッチングを行なった。試料は、8 インチ Si 基板の上にホトレジストマスクを形成したもので、試料台に 6 枚同時に載置した。エッチングガスには CF₄ を用い、ガス圧力 200 mTorr、RF パワー 2 KW (パワー密度は 0.32 W/cm²)、ウェハ温度は -50℃ とし、コンダクタンスバルブの開度を変えることにより排気速度を変えてガス滞在時間を変化させた。このとき、ガス圧力は一定でガス流量を変化させた。この時の Si エッチ速度のガス流量依存性を図 20 に示す。ガス流量 50 sccm の時、Si エッチ速度は 100 nm/min であったが、ガス流量 900 sccm では 800 nm/min にエッチ速度が増大した。この時、1 μm の深さにエッチングし Si のマスクからのアンダーカット量は 0.1 μm 以下であった。また、Si とホトレジストとの選択比は 4.0 であった。エッチ速度のウェハ内及びウェハ間均一性は ±5% 以下であった。

【0078】(実施例 10) 本発明による大型ベッセル高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置の実施例を図 21 示す。真空処理室 201 には 5 個所のマイクロ波放電部 216 が設置され、それぞれ独立にガスプラズマ 203 を発生させることができる。真空処理室内に配置された試料台上で 5 個所のマイクロ波放電部の下にそれぞれ、合計 5 枚の 8 インチウェハ 207 を設置し、同時にエッチング処理した。試料台内部で 5 個所のウェハ設置部の近辺にそれぞれガス排気口 206 を設けた。ガスプラズマは、真空処理室 201 にエッチングガスを導入し、マイクロ波発生器 217 において 2.45 GHz の高周波を発生させ、これを導波管 218 により放電部 216 に輸送して発生させる。高効率放電のために磁場発生用のソレノイドコイル 219 が放電部周囲に配置され、875 ガウスの磁場により電子サイクロトロン共鳴 (Electron Cyclotron Resonance: ECR ともいう) により高密度のプラズマが発生される。エッチングガスはガス導入口 211 から放電部 219、真空処理室 201 を経て排気ポンプ 215 により真空処理室外へ排出される。排気速度はコンダクタンスバルブ 208 を可変にすることにより変えることができる。処理ガスはガス流量コントローラ 209 を通しガス配管 210 を経てガス導入口 211 からメッシュ状に小孔の開いたバッファ室 212 を通して放電部 216 へ導入される。ガス導入口 211 は 2 個所以上設け、放電部中心軸に対して対称に配置した。ウェハを設置する試料台には、ウェハを 0℃ 以下に冷却する冷却機構 213 が備えられ、13.56 MHz から 400 KHz の RF バイアス 202 が印加できる。真空処理室にはヒータ 214 が付いており、50℃ 以上に加熱できる。

【0079】排気ポンプには排気速度 20000 l/sec のターボ分子ポンプ 2 台を放電部の中心軸に対して対称に配置した。ガスの通路となる放電部、真空処理

室、排気管及び全開のコンダクタンスバルブの総排気コンダクタンスは 40000 l/sec とした。この時、実効排気速度は 20000 l/sec である。また、真空処理室、放電部、排気管の総容積は約 2000 l であり、真空処理室内のガス滞在時間は 100 msec である。

【0080】図 21 に示す大型ベッセル高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置により、Si 単結晶のエッチングを行なった。試料は、8 インチ Si 基板の上にホトレジストマスクを形成したもので、試料台に 5 枚同時に載置した。エッチングガスには CF₄ を用い、ガス圧力 5 mTorr、マイクロ波パワー 2 KW、RF バイアスは 2 MHz で 200 W、ウェハ温度は -50℃ とした。この時の Si エッチ速度は、ガス流量 900 sccm において 1.5 μm/min であった。この時、1 μm の深さにエッチングし Si のマスクからのアンダーカット量は 0.1 μm 以下であった。また、Si とホトレジストとの選択比は 3.0 であった。エッチ速度のウェハ内及びウェハ間均一性は ±5% 以下であった。

【0081】(実施例 11) 図 1 に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置により、8 インチウェハ上に総面積の異なるパターンを形成して、Al エッチングを行った。エッチング条件は Cl₂ ガス圧力 3 mTorr、マイクロ波パワー 500 W、RF バイアスは 2 MHz で 50 W、ウェハ温度は 0℃ とした。ウェハ口径を 6 インチから 8 インチに変化させた場合の実効排気速度 (以下の実施例内容説明では単に排気速度と表す) とエッチ速度の関係を、図 22 に示す。ウェハ内エッチング面積比率は 50% である。ガス圧を一定 (3 mTorr) にしているため、排気速度 (Sl/sec) に対するガス流量 (Q sccm) は、 $Q = 79.05 \times S \times 0.003$ である。

【0082】従来の低速排気 (約 200 l/sec) の Al エッチングでは 6 インチの場合、エッチ速度は約 0.8 μm/min であった。排気速度を 500 l/sec にすると、エッチ速度は約 1.5 倍の 1.2 μm/min となり、800 l/sec では約 1.8 倍の 1.4 μm/min になり、1300 l/sec では 2 倍の 1.6 μm/min となった。3 インチウェハでは、より顕著な変化が認められ、800 l/sec では従来の 2.4 倍、1300 l/sec では従来の約 3 倍になった。

【0083】従って、8 インチウェハで従来エッチ速度 (6 インチ、200 l/sec) の 1.5 倍以上を得ようとする、少なくとも 800 l/sec 以上が必要であることがわかり、2 倍以上を得ようとする、少なくとも 1300 l/sec 以上が必要であることがわかった。

【0084】なお、このようなエッチ速度の面積依存性は Al 以外に Si 等の他材料でもほぼ同様に見られ、8

インチウェハで従来エッチ速度の1.5倍以上を得るためには、800 l/sec以上の排気速度が必要であった。またガス圧力、マイクロ波パワー、試料温度、バイアス等のエッチング条件の異なる場合も同様に、8インチウェハで従来エッチ速度の1.5倍以上を得るためには、800 l/sec以上の排気速度が必要であった。

【0085】(実施例12) 図1に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置により、ECR面(プラズマ内で磁場が875Gになる面)とウェハとの距離(ECR面距離)を変化させて、Siエッチングを行った。エッチング条件はCl₂ガス圧力0.5mTorr、マイクロ波パワー500W、RFバイアスは2MHzで20W、ウェハ温度は-30℃とした。排気速度を変化させた場合のECR面距離とエッチ速度の関係を図23に示す。従来排気速度(200 l/sec)ではECR面距離を0から150mmに遠ざけるとエッチ速度は300から100nm/minまで減少した。一方、500 l/secの高速排気によるエッチングではECR面距離が150mmと遠くても、エッチ速度は300nm/minが得られ、さらに距離を近づけると1000nm/min以上に増大した。すなわち、高速排気エッチングによりECR面距離がある程度離れても、ECR面を近づけた場合と同等もしくはそれ以上のエッチ速度が得られることがわかった。

【0086】ECR面を近づけた場合に問題となるのは、ECR領域ではプラズマの解離効率が高いために、ウェハから発生した反応生成物が再解離してウェハ表面に再デポジションすることである。この減少により、エッチング形状の劣化や表面汚染につながる場合がある。また、ECR面距離を小さくすると、エッチング均一性が低下する場合もある。表面分析から、反応生成物のウェハへの吸着量を調べると図24に示すように、排気速度が500 l/secの場合、ECR面距離が小さくなるにつれて吸着量の増大することが分かった。排気速度が小さい場合(200 l/sec)には反応生成物の排気速度が遅いためECR面距離がある程度離れて再解離が少なくても、ウェハへの吸着量が多くなる。従って、反応生成物吸着の少ない低汚染で高速のエッチングのためには、ECR面距離をある程度大きくして高速排気することが良い。図24の結果から、ECR面距離は40mm以上離して、排気速度500 l/sec以上を用いることが適当であることが分かった。

【0087】(実施例13) 図1に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置により、1から10mTorrのガス圧力においてAlをエッチングした。エッチング条件はCl₂ガス圧力5mTorr、マイクロ波パワー500W、RFバイアスは2MHzで20W、ウェハ温度は0℃とした。排気速度とAlエッチ速度の関係を図25に示す。ガス流量はガス圧力に排気速度を乗じ

たものである。500 l/sec以上でエッチ速度は大きく増大する。一方、アンダーカット量の排気速度依存性を図26に示す。ガス圧が5mTorrと高いためアンダーカットは生じやすく、特に排気速度1300 l/sec以上において増大傾向が大きかった。排気速度1300 l/sec以下においてアンダーカット量が小さい理由は、反応生成物の滞在時間が長く、これがパターン側壁にデポして側面エッチングを防止するからである。従って、側壁デポを用いなければアンダーカットを押さえられないエッチングで、しかも高エッチ速度が必要な場合に、1000nm/min以上の高エッチ速度で、アンダーカット量を0.1μm以下に抑えるためには、500 l/secが適当であった。また、同様のエッチング傾向は1から10mTorrの圧力で得られ、1000nm/min以上の高エッチ速度で、アンダーカット量0.1μm以下を満足する排気速度は500 l/secと1300 l/secの間にあった。なお、ガス滞在時間は500 l/secの時に300msecであった。

【0088】(実施例14) 図1に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置により、BCl₃ガスを用いてAlをエッチングした。エッチング条件はBCl₃ガス圧力4mTorr、マイクロ波パワー500W、RFバイアスは2MHzで20W、ウェハ温度は20℃とした。Alアンダーカット量のガス圧力依存性を図27に示す。排気速度は800 l/secとした。アンダーカット量は5mTorr以下で顕著に減少し、0.1μm以下になった。Cl₂によるエッチングに比較し、BCl₃ではより高いガス圧力でアンダーカットが減少する。この理由は、BCl₃がパターン側壁にデポジションし側壁を保護する効果があるためである。一方、Alエッチ速度のマイクロローディング(パターンサイズ依存性:ここでは0.2μm:aと10μm:bの溝パターンでのエッチ速度の比:a/b)の排気速度依存性を図28に示す。マイクロローディングは排気速度の増大とともに減少し、800 l/sec以上で実用に適する0.9以上となった。排気速度増大とともにマイクロローディングが減少する理由は、排気速度増大によりエッチング反応粒子が小さい溝内にも十分供給されるようになるためである。従って、BCl₃を用いたAlエッチングにおいてアンダーカットとマイクロローディングを抑えたエッチングを行うためには、ガス圧力5mTorr以下で排気速度800 l/sec以上が良いことがわかった。マイクロローディングは、小さい溝内を最後までエッチングするのに必要なオーバーエッチング量に関係するが、この場合マイクロローディングは0.9以上では実用上大きな問題がないため、排気速度を必要以上に大きくする必要はない。

【0089】(実施例15) 図1に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置及び図29に示す反応性イ

オンエッチング装置により、Al をエッチングした。エッチング条件は、マイクロ波エッチング装置では Cl₂ ガス、マイクロ波パワー 500 W、RF バイアスは 2 MHz で 20 W、ウェハ温度は 10℃ とし、反応性イオンエッチングでは RF パワー 500 W、Cl₂ ガス、ウェハ温度は 10℃ とした。Al エッチ速度とガス圧力の関係を図 30 に示す。排気速度は 50.0 l/sec とした。マイクロ波エッチングではガス圧力の低いところでエッチングできるため、4 mTorr でアンダーカットが 0.1 μm 以下になり、エッチ速度は 1000 nm/min であった。反応性イオンエッチングでは、低ガス圧ではエッチングできず、10 mTorr でアンダーカットは 0.2 μm であり、エッチ速度は 300 nm/min であった。すなわち、マイクロ波エッチングは反応性イオンエッチングに比べると、低ガス圧でアンダーカットが小さく高速のエッチングが可能である。一方、Al エッチ速度と排気速度との関係を図 31 に示す。ガス圧力は 4 mTorr である。排気速度を増大すると、Al エッチ速度は反応性イオンエッチングよりもマイクロ波エッチングの方が顕著に増大する。これは、マイクロ波エッチングでは反応性イオンエッチングに比べて表面反応速度が大きく、いわばエッチング反応粒子の供給律速の状態にあるため、排気速度増大によりエッチング反応粒子の供給を増大するとエッチング反応が促進されるためである。特に、500 l/sec 以上でエッチ速度が飽和傾向にあった。一方、反応性イオンエッチングでは、表面反応速度が小さく、反応律速の状態にあるため、排気速度増大によりエッチング反応粒子の供給を増やしてもエッチ速度の増加は小さい。従って、マイクロ波プラズマエッチングを用いて、低ガス圧でアンダーカットを防止し、高速排気でエッチ速度を増大させるために、ガス圧を 4 mTorr 以下にし、500 l/sec 以上の排気速度にすることが適する。アンダーカットはガス圧を下げるほど小さくなるが、Al エッチ速度は 0.5 mTorr 以下で大きく低下して 300 nm/min 以下になり、実用的にはあまり適さない。

【0090】(実施例 16) 図 1 に示す高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置及び図 29 に示す反応性イオンエッチング装置により、Al をエッチングした。エッチング条件は、マイクロ波エッチング装置では Cl₂ ガス圧 4 mTorr、マイクロ波パワー 500 W、RF バイアスは 2 MHz で 20 W、ウェハ温度は 10℃ とし、反応性イオンエッチングでは RF パワー 500 W、Cl₂ ガス圧 10 mTorr、ウェハ温度は 10℃ とした。Al エッチ速度とガス滞在時間の関係を図 32 に示す。ここではガス流量を可変とした。滞在時間の減少もにいずれのエッチング方法でも Al エッチ速度は増加傾向にあるが、マイクロ波エッチングの方が顕著に増加した。滞在時間 300 msec において Al エッチ速度は 1000 nm/min であった。従って、アンダーカッ

ト 0.1 μm 以下で、エッチ速度 1000 nm/min を得るためには、ガス圧力 4 mTorr 以下でガス滞在時間 300 msec 以下にすることが必要である。

【0091】

【発明の効果】本発明によれば、1 mTorr 以下の高真空下でガス流量を 40 sccm 以上に増大でき、ガス滞在時間を 100 msec 以下にできるため、高真空下でアンダーカットを防止し、大ガス流量で高いエッチ速度を達成でき、被エッチング材料とその他の材料とのエッチング速度比(選択比)も増大できる効果がある。その結果、非常に高い方向性が必要となる Si トレンチやコンタクト孔等の高アスペクト比(パターン幅/エッチング深さの比)エッチングを、高速度で高精度に加工することができる。

【0092】また、1 mTorr 以上のガス圧力でもアンダーカットをある程度防止し、エッチ速度、エッチング選択性を向上することができる。

【0093】また、反応生成物の再デポジションが少ないので、これによるウェハや装置の汚染、エッチング形状の異常などを低減できる。

【0094】本発明の効果は前述のエッチング装置やエッチング材料に限らず、例えば、マグネトロン型 RIE やヘリコン共振型 RIE 等の他の装置、およびアルミニウム、タングステン、タングステンシリサイド、銅、GaAs、Si 窒化膜等の他の材料についても同様の効果がある。

【0095】また、大型ベッセルを用いることにより、例えば 8 インチ以上のウェハを多数枚同時にエッチング処理でき、そのエッチング速度も従来と同程度にできるので、ドライエッチングのスループットを向上でき、半導体製品のコスト低減できる効果がある。

【0096】本発明による大型ベッセル、高速排気処理装置での大口径ウェハ一括処理は、ドライエッチング以外のプロセスにおいてもスループット増大の効果が大きい。例えば、プラズマ CVD 装置、スパッタリング装置、イオンミリング装置、プラズマドーピング装置等がその例である。いずれの装置でも真空処理室が大型化すると処理室内の残留ガス量が増加し、例えば形成膜内への残留ガス混入による膜質劣化等の問題が生ずるが、高速排気によりこのような効果が低減でき、良質の薄膜を形成できる。さらに、残留ガス量を膜形成のために必要な値以下にする時間を高速排気により短縮でき、プロセススループット向上を図ることも可能である。

【図面の簡単な説明】

【図 1】本発明に係る高真空高速排気型のマイクロ波プラズマエッチング装置の概略断面図である。

【図 2】本発明に係る高真空高速排気型のマイクロ波プラズマエッチング装置を用いた Si エッチングにおけるガス流量とエッチング速度の関係を示す図である。

【図 3】本発明に係る高真空高速排気型のマイクロ波プ

ラズマエッチング装置を用いたS i エッチングにおける、ガス圧力とアンダーカット量の関係を示す図である。

【図 4】本発明に係る高真空高速排気型のマイクロ波プラズマエッチング装置を用いたS i エッチングにおける、ガス圧力とエッチ速度の関係を示す図である。

【図 5】ガス流量を変化させた時の反応性ガスと反応生成物の基板への入射割合を求めた計算結果を示す図である。

【図 6】ガス流量を変化させた時のガス滞在時間を求めた計算結果を示す図である。

【図 7】ガス滞在時間を変化させた時の反応性ガスと反応生成物の基板への入射割合を求めた計算結果を示す図である。

【図 8】本発明に係る高真空高速排気型の反応性イオンエッチング (R I E) 装置の概略断面図である。

【図 9】本発明に係るドライエッチング装置の概略断面図である。

【図 10】本発明に係るドライエッチング装置の部分平面図である。

【図 11】本発明に係るドライエッチング装置の部分平面図である。

【図 12】本発明に係るドライエッチング装置のガス配管の構成を示した平面図である。

【図 13】本発明に係るドライエッチング装置のガス配管の構成を示した平面図である。

【図 14】本発明に係るドライエッチング装置の概略断面図である。

【図 15】エッチング処理室の高さと幅の比と、エッチング処理室内のガスの流れ密度の関係を、シミュレーションにより求めた結果である。

【図 16】従来のドライエッチング装置の概略断面図である。

【図 17】異なる実行排気速度に対するガス圧力とガス流量との関係を示す図である。

【図 18】実効排気速度とガス滞在時間との関係を真空処理室容積をパラメータとして示す図である。

【図 19】本発明に係る大型ベッセル高速排気反応性イオンエッチング (R I E) 装置の概略図である。

【図 20】高真空高速排気型のマイクロ波プラズマエッチング装置を用いたS i エッチングにおける、ガス流量とエッチ速度の関係を示す図である。

【図 21】本発明に係る大型ベッセル高速排気マイクロ波プラズマエッチング装置の概略図である。

【図 22】本発明に係るA l エッチ速度と実効排気速度のグラフである。

【図 23】本発明に係るS i エッチ速度とウェハーE C R 面距離のグラフである。

【図 24】本発明に係るウェハー表面への反応生成物とウェハーE C R 面距離のグラフである。

【図 25】本発明に係るA l エッチ速度と実効排気速度のグラフである。

【図 26】本発明に係るA l アンダーカット量と実効排気速度のグラフである。

【図 27】本発明に係るA l アンダーカット量とガス圧力のグラフである。

【図 28】本発明に係るA l エッチング深さ比 (パターンサイズ依存) と実効排気速度のグラフである。

【図 29】本発明に係る高速排気反応性イオンエッチング (R I E) 装置の概略図である。

【図 30】本発明に係るA l エッチ速度とガス圧力のグラフである。

【図 31】本発明に係るA l エッチ速度と実効排気速度のグラフである。

【図 32】本発明に係るA l エッチ速度とガス滞在時間のグラフである。

【図 33】本発明の効果を適用する処理ガス圧力と実効排気速度の範囲を示す図である。

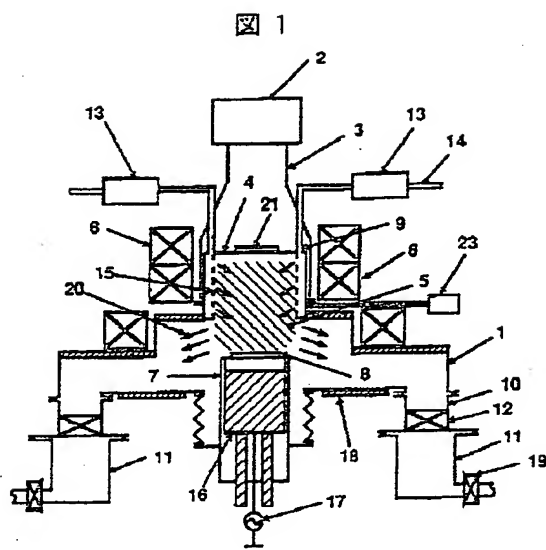
【符号の説明】

1…真空処理室、2…マイクロ波発生器、3…導波管、4…放電部、5…ガスプラズマ、6…ソレノイドコイル、7…試料台、8…ウェハー、9…ガス導入口、10…排気管、11…排気ポンプ、12…コンダクタンスバルブ、13…ガス流量コントローラ、14…ガス配管、15…バッファ室、16…冷却機構、17…RFバイアス、18…ヒータ、19…バタフライバルブ、20…ガスの流れ、21…マイクロ波導入窓、22…上部電極、23…ガス圧センサ

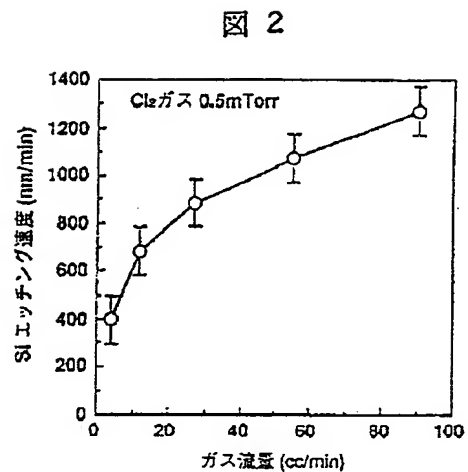
101…マイクロ波発生部、102…導波管、103…マイクロ波導入窓、104…ガス導入口、105…ガス配管、106…マスフローコントローラ、107…電磁石、108…じゃま板、109…ウェハー、110…試料台、111…チャンパー、112…高周波電源、113…排気バッファ室、114…真空ポンプ、115…ガスポンプ、116…ガス導入バッファ室、117…エッチング処理室

201…真空処理室、202…高周波、203…ガスプラズマ、204…上部電極、205…下部電極、206…ガス排気口、207…8インチウェハー、208…コンダクタンスバルブ、209…ガス流量コントローラ、210…ガス配管、211…ガス導入口、212…バッファ室、213…冷却機構、214…ヒータ、215…排気ポンプ、216…放電部、217…マイクロ波発生器、RFバイアス、218…導波管、219…ソレノイドコイル、220…ガスの流れ。

【図 1】

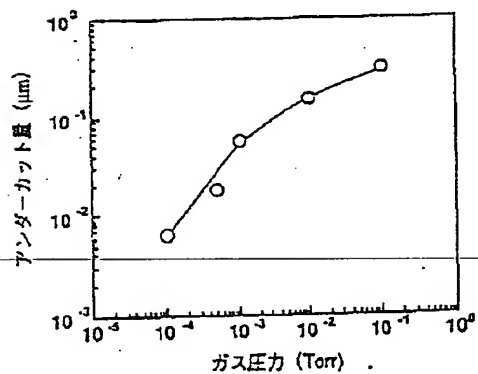


【図 2】



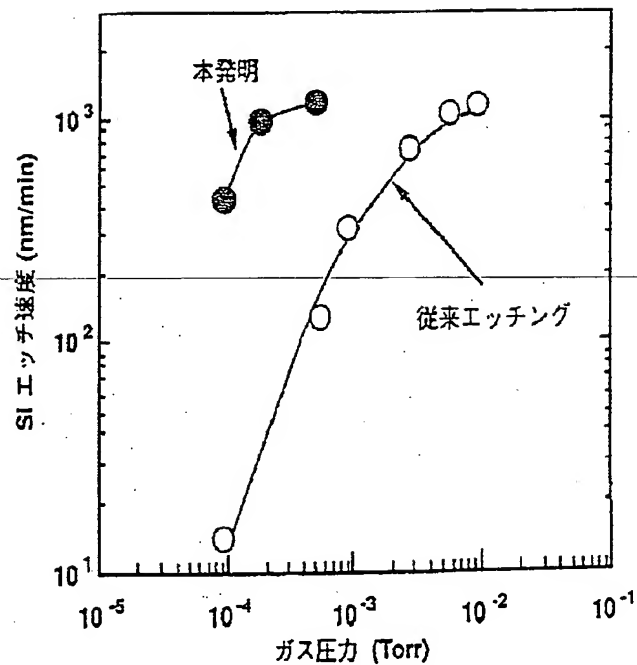
【図 3】

図 3



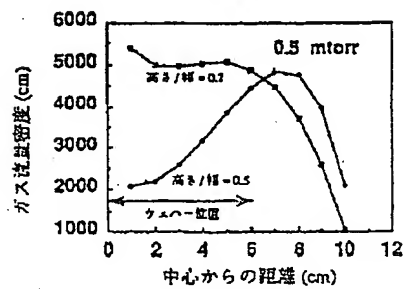
【図 4】

図 4



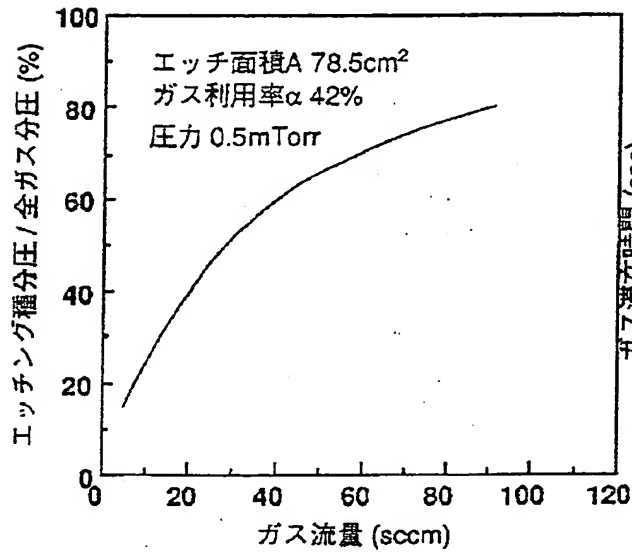
【図 15】

図 15



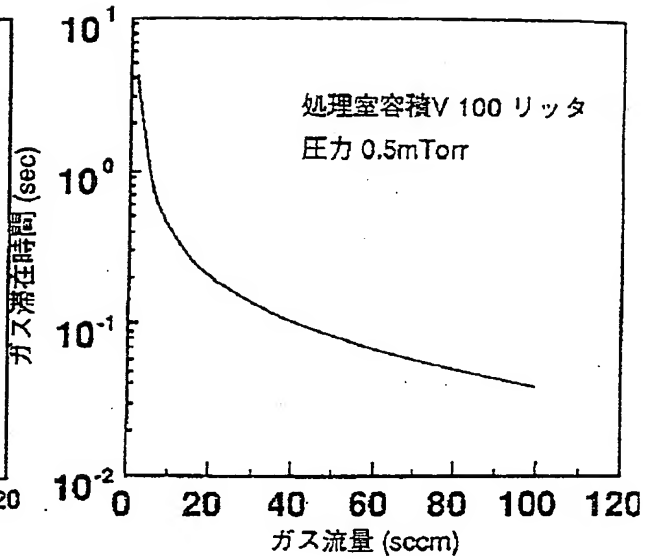
【図 5】

図 5



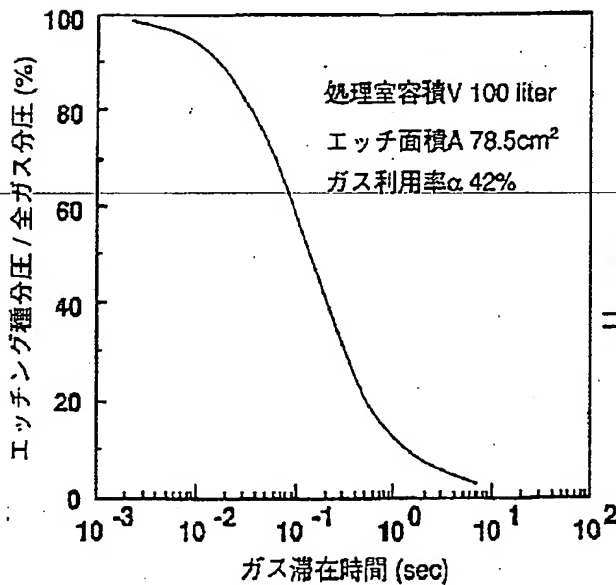
【図 6】

図 6



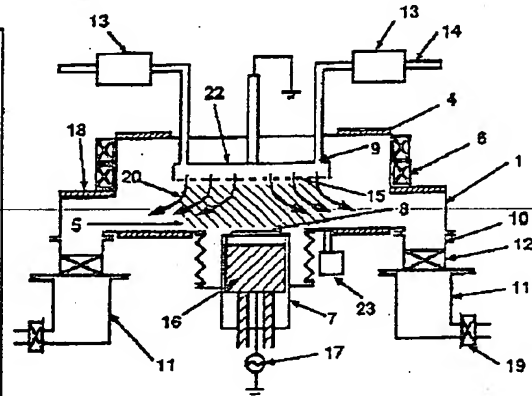
【図 7】

図 7



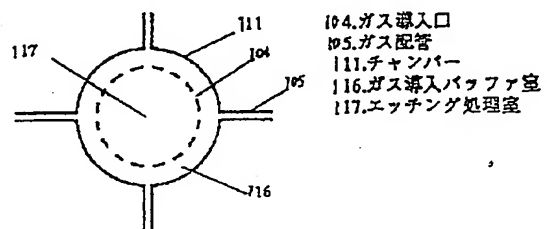
【図 8】

図 8



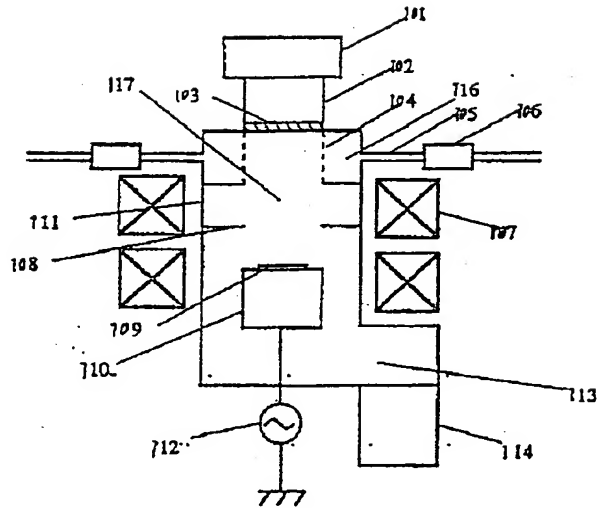
【図 10】

図 10



【図 9】

図 9

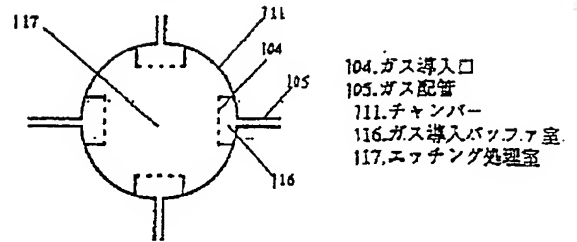


101. マイクロ波発生部
102. 導波管
103. マイクロ波導入窓
104. ガス導入口
105. ガス配管
106. マスフローコントローラ
107. 電磁石
108. ジャマ板
109. ウェハ

110. 試料台
111. チャンバー
112. 高周波電源
113. 排気バッファ室
114. 真空ポンプ
116. ガス導入バッファ室
117. エッチング処理室

【図 11】

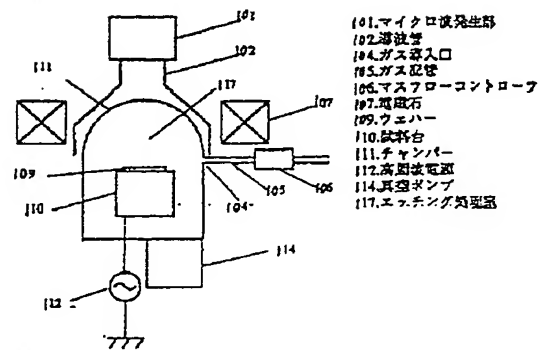
図 11



104. ガス導入口
105. ガス配管
111. チャンバー
116. ガス導入バッファ室
117. エッチング処理室

【図 16】

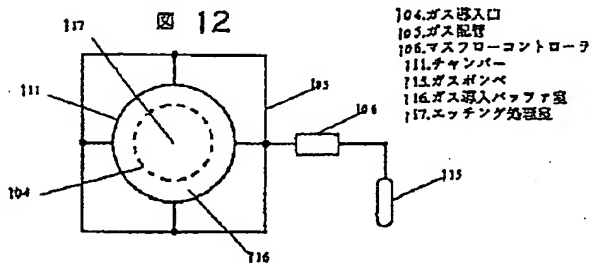
図 16



101. マイクロ波発生部
102. 導波管
104. ガス導入口
105. ガス配管
106. マスフローコントローラ
107. 電磁石
109. ウェハ
110. 試料台
111. チャンバー
112. 高周波電源
114. 真空ポンプ
117. エッチング処理室

【図 12】

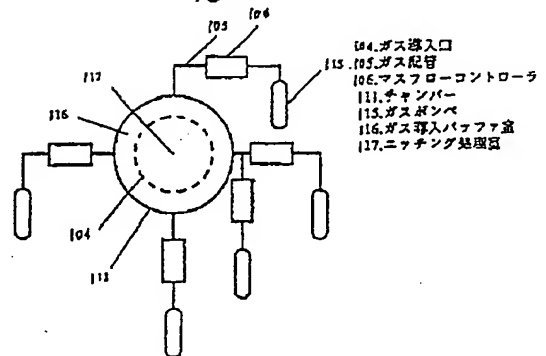
図 12



104. ガス導入口
105. ガス配管
106. マスフローコントローラ
111. チャンバー
114. 真空ポンプ
116. ガス導入バッファ室
117. エッチング処理室

【図 13】

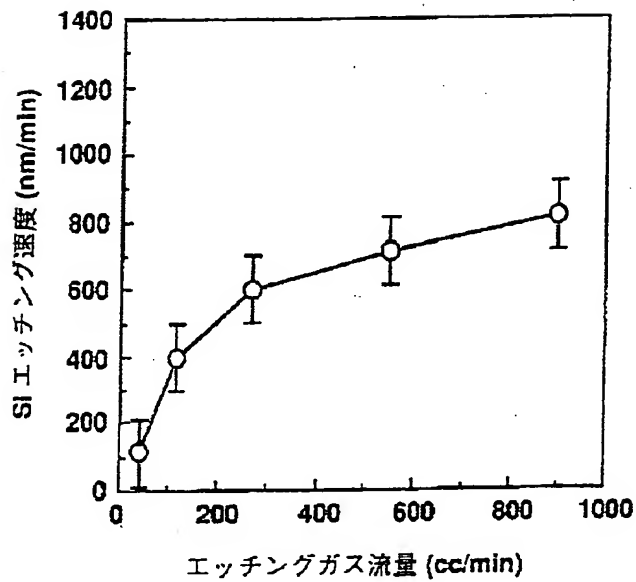
図 13



104. ガス導入口
105. ガス配管
106. マスフローコントローラ
111. チャンバー
114. 真空ポンプ
116. ガス導入バッファ室
117. エッチング処理室

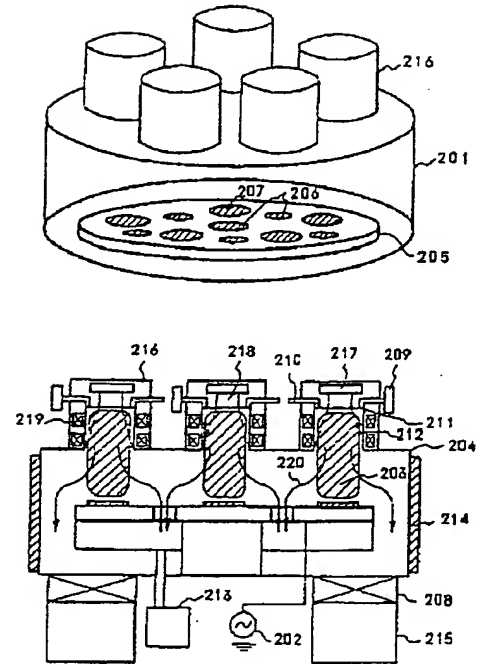
【図 20】

図20



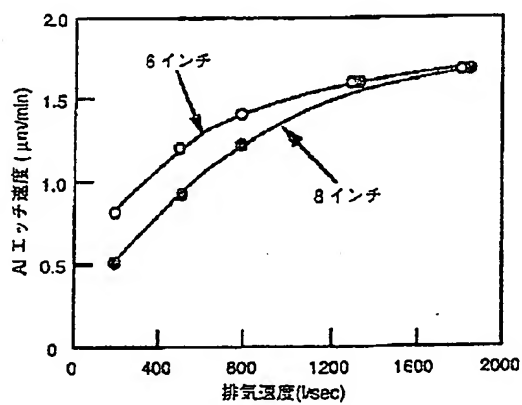
【図 21】

図 2.1



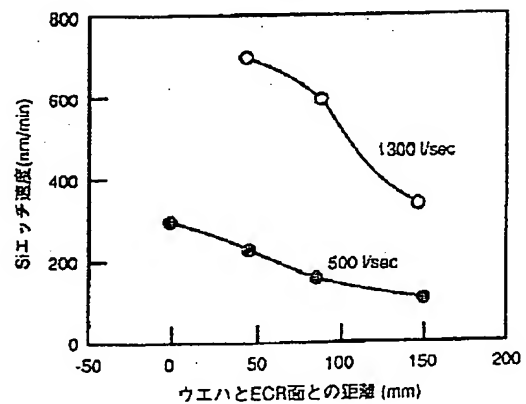
【図 22】

図 2.2



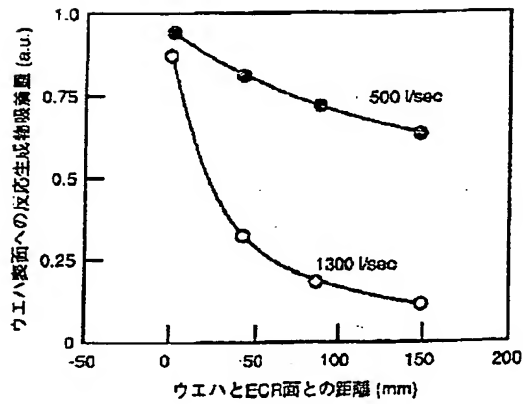
【図 2-3】

図 2 3



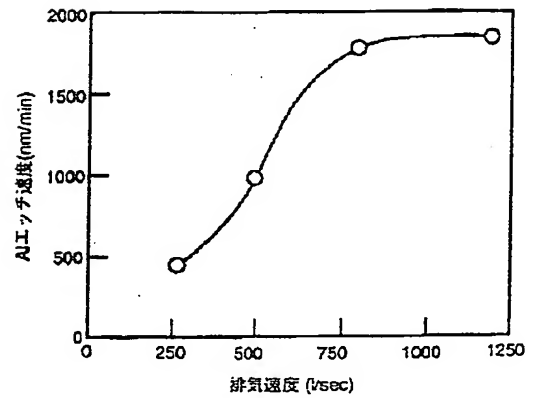
【図 2 4】

図 2 4



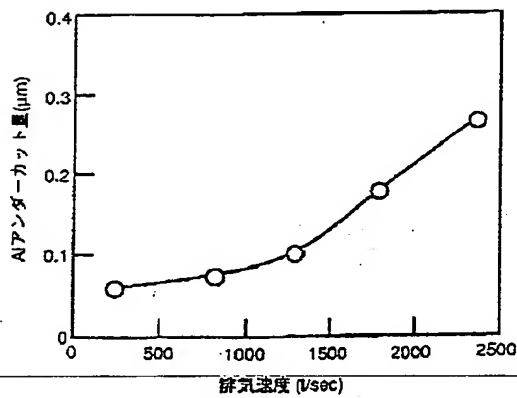
【図 2 5】

図 2 5



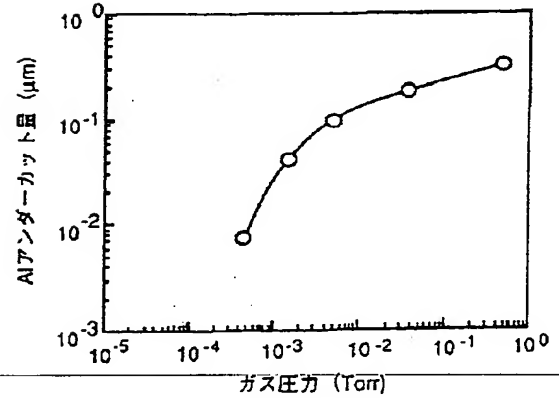
【図 2 6】

図 2 6



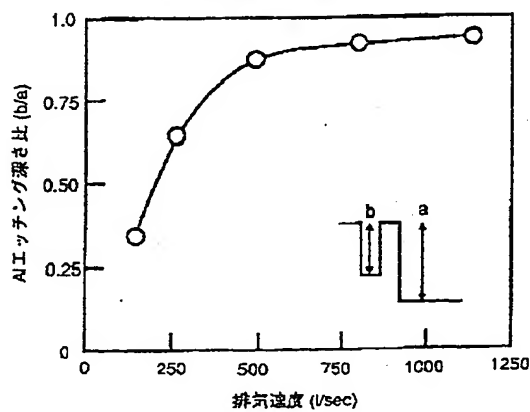
【図 2 7】

図 2 7



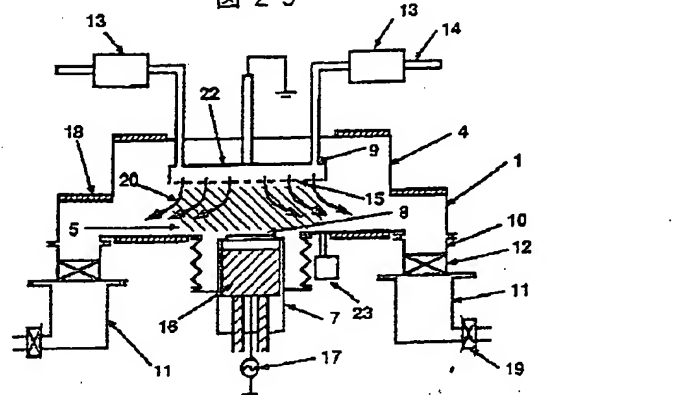
【図 2 8】

図 2 8



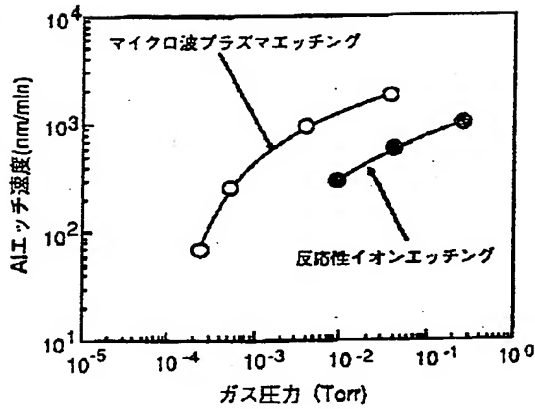
【図 2 9】

図 2 9



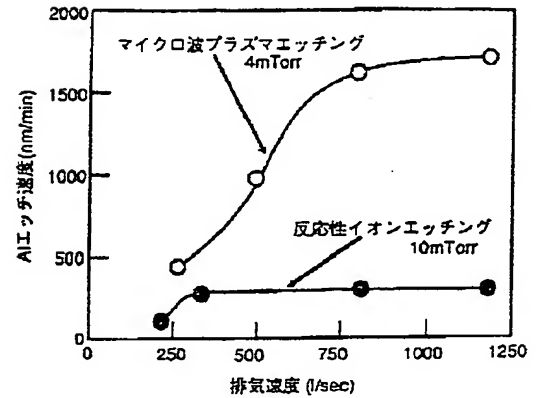
【図 3 0】

図 3 0



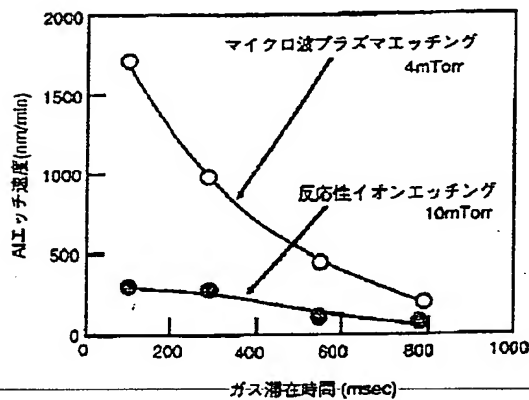
【図 3 1】

図 3 1



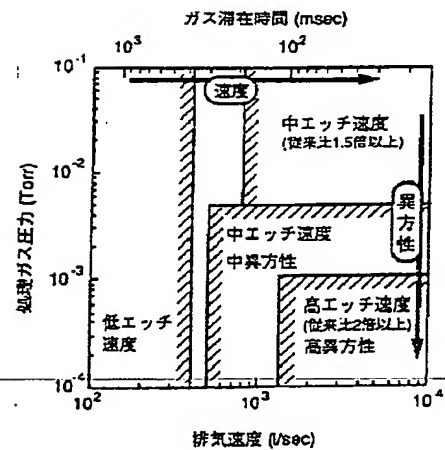
【図 3 2】

図 3 2



【図 3 3】

図 3 3



フロントページの続き

(72) 発明者 組橋 孝生

東京都国分寺市東恋ヶ窪 1 丁目 2 8 0 番地
株式会社日立製作所中央研究所内

(72) 発明者 小林 淳一

東京都千代田区神田駿河台四丁目 6 番地
株式会社日立製作所内

(72) 発明者 臼井 建人

茨城県土浦市神立町 5 0 2 番地 株式会社
日立製作所機械研究所内

(72) 発明者 三瀬 信行

茨城県土浦市神立町 5 0 2 番地 株式会社
日立製作所機械研究所内